是一样

BEST AVAILABLE COPY

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特許公 载 (B2) (11)特許番号 ·

特許第3001051号

(P3001051)

(45)発行日 平成12年1月17日(2000.1.17)

(24) 登録日 平成11年11月12日(1999.11.12)

(51) Int.Cl.7

識別配号

FΙ

HO1L 21/304

622

HO1L 21/304

622S

B 2 4 B 37/04

B 2 4 B 37/04

K

49/12

49/12

請求項の数25(全 19 頁)

(21)出願番号

特願平9-226163

(73)特許権者 000004237

日本電気株式会社

(22) 出魔日

平成9年8月22日(1997.8.22)

東京都港区芝五丁目7番1号

(65) 公開番号

特期平11-58225

三橋 秀男

(43)公開日 平成11年3月2日(1999.3.2) 平成9年8月22日(1997.8.22) 田次領査審

東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気

株式会社内

(72)発明者

(72)発明者

大川 勝久

東京都港区芝五丁目7番1号 日本電気

株式会社内

(74)代理人 100071272

弁理士 後藤 祥介 (外1名)

審査官 森川 元嗣

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 半導体ウェハ研磨終点検出装置

(57)【特許請求の範囲】

【請求項1】 所定寸法の検出穴を有する研磨盤と、前 記研磨盤の上にあって前記研磨盤と同一位置に検出穴を 有する研磨布と, 前記検出穴から検出光学系への研磨液 の流入を防ぐ研磨液流入防止手段と、検出光としての所 定波長のレーザ光を出射するレーザ光源と, 前記検出穴 を通してウェハの研磨面に前記レーザ光を集光する対物 レンズと、前記レーザ光を前記対物レンズに入射させる レーザ光入射手段と、前記ウェハで反射され前記対物レ ンズを再び通ったレーザ光の光軸上にあって、前記ウェ ハからの反射光の光量を測定し、干渉光量信号として出 力する干渉光量測定手段と, 研磨の進行による研磨対象 膜厚の変化に伴う前記干渉光量信号に基づいて生成され た干渉光量値の正弦的変化の波をカウントすることで研 磨終点を検出する研磨終点検出手段とを含むことを特徴 2

とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項2】 請求項1記載の半導体ウェハ研磨終点を 出装置において、更に、配線パターンが前記ウェハの負 上層である場合にのみ,配線パターン中央位置での前記 干渉光量信号を前記干渉光量値として出力する干渉光量 抽出手段を備えていることを特徴とする半導体ウェハ瓦 磨終点検出装置。

【請求項3】 請求項2記載の半導体ウェハ研磨終点を 出装置において、更に、前記対物レンズの合焦面位置で の前記配線パターンの有無を検出する配線パターン検は 手段を備えていることを特徴とする半導体ウェハ研磨料 点検出装置。

請求項3記載の半導体ウェハ研磨終点権 【請求項4】 出装置において、更に、前記対物レンズの合焦面が多り である前記ウェハのどの層にあるかを判定する層判定具

段を有することを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出 装置。

【請求項5】 請求項4記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,更に,前記ウェハで反射され前記対物レンズを再び通ったレーザ光の反射光の光軸を第1乃至第3の光軸に分割する光軸分割手段と,第2の光軸上にあって,前記ウェハからの反射光を集光し,前記ウェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面にある時,集光位置での前記反射面が合焦から外れるときの通過光量の変化が最も急峻になるようにされた光を,前記集光位置の後段で受光してその光量を測定し,第2の光量信号として出力する配線パターン光量測定手段とを備え,前記干渉光量測定手段は,前記第1の光軸上にあって,前記ウェハからの反射光を集光し,集光された反射光の光量を測定し,第1の光量信号として出力することを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項6】 請求項5記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,更に,前記第3の光軸上にあって,前記ウェハからの反射光を集光し,前記ウェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面にある時の集光位置に配置され,前記反射面が合焦から前記ウェハの最上層配線パターンと下地膜間に相当する距離外れるときの通過光量の変化がほぼ直線でかつ急峻になるようにされた光を前記集光位置の後段で受光してその光量を測定し,第3の光量信号として出力する層光量測定手段を備えていることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項7】 請求項3記載の半導体ウェハ研磨終点検 出装置において、更に、前記ウェハで反射され前記対物 レンズを再び通ったレーザ光の反射光の光軸を第1乃至 第2の光軸に分割する光軸分割手段と、前記第2の光軸 上にあって、前記ウェハからの反射光を集光し、反射面 が合焦から外れるときの通過光量の変化が最も急峻にな るようなされた光を受光してその光量を測定し、第2の 光量信号として出力する配線パターン光量測定手段とを 備え, 前記干渉光量測定手段は前記第1の光軸上にあっ て、前記ウェハからの反射光を集光し、集光された反射 光の光量を測定し, 第1の光量信号として出力し, 前記 配線パターン検出手段は、前記配線パターン光量測定手 段に接続され、配線パターンが前記対物レンズの合焦面 にあるときにレーザ光が前記配線パターンを横切る際の 前記第2の光量信号が配線パターンのエッジ部で低下し 中央部で大きくなる特徴に基づいて, 前記対物レンズの 合焦面位置での配線パターンの有無を検出し、前記干渉 光量抽出手段は前記配線パターン検出手段により検出さ れた配線パターン中央位置での前記第1の光量信号を前 記干渉光量値として出力することを特徴とする半導体ウ ェハ研磨終点検出装置。

【請求項8】 請求項6記載の半導体ウェハ研磨終点検 出装置において,前記層判定手段は,前記配線パターン 光量測定手段と前記層光量測定手段とに接続され,前記 50

配線パターン検出手段で検出された配線パターンの位において、前記第2の光量信号が所定値以上で、かつ前記第3の光量信号がまた別の所定値以上である場合に、前記対物レンズの合焦面が多層である前記ウェハー最上層にあると判定し、前記干渉光量抽出手段は、前パターン検出手段によって検出された配線パターン位において前記層判定手段の判定が最上層である場合にみ、配線パターン中央位置での前記第1の光量信号を記干渉光量値として出力することを特徴とする半導体ェハ研磨終点検出装置。

【請求項9】 請求項5記載の半導体ウェハ研磨終点を 出装置において、更に、前記対物レンズの横に配置さ れ、前記ウェハ上の配線パターンのエッジで散乱され レーザ光を集光する散乱集光光学系と、前記散乱集光 学系で集光された散乱光を受光してその光量を測定し、 散乱光量信号として出力する散乱光受光素子とを備え, 前記配線パターン検出手段は、前記散乱光受光素子に 続され、前記散乱光量信号が所定値以上である箇所をす 線パターンのエッジ部と認識し、さらにエッジ間の距離 から配線パターンと認識することで、前記対物レンズの 合焦面位置での配線パターンの有無を検出し、前記層: 定手段は前記配線パターン検出手段で検出された配線。 ターンの両側の位置において、前記第2の光量信号が 定の範囲内にあるときに、前記ウェハの最上層にある。 判定し、前記干渉光量抽出手段は、前記干渉光量信号 して, 前記第1の光量信号を用いることを特徴とする。 導体ウェハ研磨終点検出装置。

請求項2記載の半導体ウェハ研磨終. 【請求項10】 検出装置において、更に、前記ウェハで反射され前記 物レンズを再び通ったレーザ光の光軸を第1及び第2 光軸に分割する光軸分割手段と、前記第2の光軸上に って、前記ウェハからの反射光を集光し、反射面が合 から外れるときの通過光量の変化が最も急峻になるよ なされた光を受光してその光量を測定し、第2の光量 号として出力する配線パターン光量測定手段と、前記 **沙量測定手段に接続され、配線パターン部分では前記** 1の光量信号の値が相対的に低下し、かつ比較的変動 ない特徴に基づいて配線パターンの位置を特定する配 パターン位置特定手段と、前記配線パターン光量測定 段に接続され、前記第2の光量信号は反射面である配 パターンが前記対物レンズの合焦面にある場合に信号 大きくなる特徴に基づき、前記配線パターン位置特定 段で特定された配線パターンの配線幅内における前記 2の光量信号の出力値が所定値以上である場合に合焦 あると判定する合焦度判定手段とを備え, 前記干渉光 測定手段は, 前記第1の光軸上にあって, 前記ウェハ らの反射光を集光し、集光された反射光の光量を測定 し, 第1の光量信号として出力し, 前記干渉光量抽出 段は、前記配線パターン位置特定手段により特定され 配線パターン位置において前記合焦度判定手段の判定

合焦である場合にのみ、配線パターン中央位置での前記 第1の光量信号を干渉光量値として出力することを特徴 とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項11】 請求項5,7,及び10の内のいずれ かに記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において、前 記干渉光量測定手段は、分割された第1の光軸上にあっ て, 前記ウェハからの反射光を集光する第1の集光レン ズと、前記第1の集光レンズで集光された反射光の光量 を測定し, 第1の光量信号として出力する第1の受光素 子とを備え、前記配線パターン光量測定手段は、分割さ れた第2の光軸上にあって、前記ウェハからの反射光を 集光する第2の集光レンズと、前記ウェハ上の反射面が 前記対物レンズの合焦面にある時の前記第2の集光レン ズの集光位置に配置され、反射面が合焦から外れるとき の通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれた径の ピンホールと、前記ピンホールの後段に配置され、前記 ピンホールを通過した光のみを受光してその光量を測定 し、第2の光量信号として出力する第2の受光素子とを 備えていることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出 装置。

【請求項12】 請求項6記載の半導体ウェハ研磨終点 検出装置において,前記層光量測定手段は,分割された第3の光軸上にあって,前記ウエハからの反射光を集光する第3の集光レンズと,前記ウェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面にある時の前記第3の集光レンズの集光位置に配置され,反射面が合焦から最上層配線パターンと下地膜間に相当する距離外れるときの透過光量の変化がほぼ直線的かつ急峻になるように選ばれた径の第2のピンホールと,前記第2のピンホールの後段に配置され,前記第2のピンホールを通過した光のみを受光してその光量を測定し,前記第3の光量信号として出力する第3の受光素子とを備えていることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項13】 所定寸法の検出穴を有する研磨盤と, 前記研磨盤の上にあって前記研磨盤と同一位置に検出穴 を有する研磨布と、前記検出穴から検出光学系への研磨 液の流入を防ぐ研磨液流入防止手段と, 第1の検出光と しての所定波長の第1のレーザ光を出射する第1のレー ザ光源と, 第2の検出光としての前記第1のレーザ光と 異なる波長の第2のレーザ光を出射する第2のレーザ光 源と、前記第1のレーザ光と前記第2のレーザ光を同一 光軸上に合成するレーザ光軸合成手段と、前記検出穴を 通してウェハの研磨面に前記第1及び第2のレーザ光を 集光する対物レンズと、前記レーザ光軸合成手段にて合 成された前記第1及び第2のレーザ光を前記対物レンズ に入射させるレーザ光入射手段と、前記ウェハで反射さ れ前記対物レンズを再び通った前記第1及び第2のレー ザ光の光軸上にあって、前記ウェハからの反射光を前記 第1のレーザ光成分と前記第2のレーザ光成分とに分離 するレーザ光分離手段と、前記レーザ光分離手段の後段

にあって、前記第1のレーザ光成分を第1及び第2の 軸に分割する光軸分割手段と、前記第1の光軸上にある て前記ウェハからの前記第1のレーザ光成分の反射光: 集光する第1の集光レンズ及び前記第1の集光レンズ 集光された反射光の光量を測定し第1の光量信号とし、 出力する第1の受光素子とを備えた干渉光量測定手段 と、前記第2の光軸上にあって前記ウェハからの反射シ を集光する第2の集光レンズ、前記ウェハ上の反射面で 前記対物レンズの合焦面にある時の前記第2の集光レン ズの集光位置に配置され反射面が合焦から外れるときの 通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれた径のし ンホール、及び前記ピンホールの後段に配置され前記し ンホールを通過した光のみを受光してその光量を測定し 第2の光量信号として出力する第2の受光素子を備え7 配線パターン光量測定手段と、前記第2のレーザ光成分 の光軸上にあって前記ウェハからの前記第2のレーザう 成分の反射光を集光する第3の集光レンズ及び前記第二 の集光レンズで集光された反射光の光量を測定し第36 光量信号として出力する第3の受光素子を備えた層光量 測定手段と、特定された配線パターン位置において合意 である場合にのみ配線パターン中央位置での前記第12 び第3の光量信号を第1及び第2の干渉光量値としてど 力する第1及び第2の干渉光量抽出手段と、研磨の進行 による研磨対象膜厚の変化に伴う前記第1の干渉光量値 の正弦的な変化波形と前記第2の干渉光量値の正弦的な 変化波形との位相差から研磨対象膜の膜厚を算出し膜具 値を出力する膜厚算出手段と、前記膜厚値が所定の値を 下回った時点を研磨終点として検出する研磨終点検出言 段とを含むことを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検と 装置。

6

【請求項14】 請求項13記載の半導体ウェハ研磨系点検出装置において,更に,前記第1の受光素子に接続され,配線パターン部分では前記第1の光量信号の値が相対的に低下し,かつ比較的変動しない特徴に基づいて配線パターンの位置を特定する配線パターン位置特定手段と,前記第2の受光素子に接続され,前記第2の光量信号は反射面である配線パターンが前記対物レンズの介無面にある場合に信号が大きくなる特徴に基づき,前に配線パターン位置特定手段で特定された配線パターンで配線幅内における前記第2の光量信号の出力値が所定何以上である場合に合焦であると判定する合焦度判定手段とを備えていることを特徴とする半導体ウェハ研磨終り検出装置。

【請求項15】 請求項13記載の半導体ウェハ研磨系点検出装置において、更に、前記第2の受光素子に接続され、配線パターンが前記対物レンズの合焦面にある。 きにレーザ光が配線パターンを横切る際の前記第2の計量信号が配線パターンのエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴に基づいて、前記対物レンズの合焦面位置の配線パターンの有無を検出する配線パターン検出手1

を備え、前記第1及び第2の干渉光量抽出手段は、前記配線パターン検出手段により検出された配線パターン中央位置での前記第1及び第3の光量信号を前記第1及び第2の干渉光量値として出力することを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項16】 所定寸法の検出孔を有する研磨盤と, 前記研磨盤の上にあって前記研磨盤と同一位置に検出穴 を有する研磨布と、前記検出穴から検出光学系への研磨 液の流入を防ぐ研磨液流入防止手段と、第1の検出光と しての所定波長の第1のレーザ光を出射する第1のレー ザ光源と、第2の検出光としての前記第1のレーザ光と 異なる波長の第2のレーザ光を出射する第2のレーザ光 源と, 前記第1のレーザ光と前記第2のレーザ光を同一 光軸上に合成するレーザ光軸合成手段と、前記検出穴を 通してウェハの研磨面に前記第1及び第2のレーザ光を 集光する対物レンズと、前記レーザ光軸合成手段にて合 成された前記第1及び第2のレーザ光を前記対物レンズ に入射させるレーザ光入射手段と、前記ウェハで反射さ れ前記対物レンズを再び通った前記第1及び第2のレー **ザ光の光軸上にあって、前記ウェハからの反射光を前記** 第1のレーザ光成分と前記第2のレーザ光成分とに分離 するレーザ光分離手段と、前記レーザ光分離手段の後段 にあって,前記第1のレーザ光成分を第1乃至第3の光 軸に分割する光軸分割手段と、前記第1の光軸上にあっ て前記ウェハからの前記第1のレーザ光成分の反射光を 集光する第1の集光レンズ及び前記第1の集光レンズで 集光された反射光の光量を測定し第1の光量信号として 出力する第1の受光素子を備えた第1の干渉光量測定手 段と、前記第2の光軸上にあって前記ウェハからの反射 光を集光する第2の集光レンズ、前記ウェハ上の反射面 が前記対物レンズの合焦面にある時の前記第2の集光レ ンズの集光位置に配置され反射面が合焦から外れるとき の通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれた径の ピンホール、及び前記ピンホールの後段に配置され前記 ピンホールを通過した光のみを受光してその光量を測定 し第2の光量信号として出力する第2の受光素子を備え た配線パターン光量測定手段と, 前記第3の光軸上にあ って前記ウェハからの反射光を集光する第3の集光レン ズ、前記ウェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面に ある時の前記第3の集光レンズの集光位置に配置され反 射面が合焦から最上層配線パターンと下地膜間に相当す る距離離れるときの通過光量の変化がほぼ直線で且つ急 峻になるように選ばれた径の第2のピンホール,及び前 記第2のピンホールの後段に配置され前記第2のピンホ ールを通過した光のみを受光してその光量を測定し第3 の光量信号として出力する第3の受光素子を備えた層光 量測定手段と, 前記第2の受光素子に接続され配線パタ ーンが前記対物レンズの合焦面にあるときにレーザ光が 配線パターンを横切る際の前記第2の光量信号が配線パ ターンのエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴に基

づいて前記対物レンズの合焦面位置での配線パターン 有無を検出する配線パターン検出手段と, 前記配線パ ーンで検出された配線パターンの両側の位置において、 記第3の光量信号が所定範囲内にある時に前記対物レ ズの合焦面が多層である前記ウェハの最上層にあるとこ 定する層判定手段と, 前記第2のレーザ光成分の光軸 にあって前記ウェハからの前記第2のレーザ光成分の 射光を集光する第4の集光レンズ及び前記第4の集光 ンズで集光された反射光の光量を測定し第4の光量信息 として出力する第4の受光素子とを備えた第2の干渉 量測定手段と, 前記配線パターン検出手段により配線. ターンが検出された時点での前記層判定手段の判定が: 上層である場合にのみ配線パターン中央位置での前記は 1及び第4の光量信号を第1及び第2の干渉光量値と て出力する第1及び第2の干渉量抽出手段と、研磨の? 行による研磨対象膜厚の変化に伴う前記第1の干渉光: 値の正弦的な変化波形と前記第2の干渉光量値の正弦! な変化波形との位相差から研磨対象膜の膜厚を算出し 厚値を出力する膜厚算出手段と、前記膜厚値が所定のイ を下回った時点を研磨終点として検出する研磨終点検し 手段とを含むことを特徴とする半導体ウェハ研磨終点を

【請求項17】 請求項16記載の半導体ウェハ研磨所点検出装置において,前記層判定手段は,更に記第30受光素子とに接続され,前記配線パターン検出手段で付出された配線パターン中央位置において,前記第3の計量信号が所定範囲内にある代わりに,前記第2の光量信号が所定値以上で,かつ,前記第3の光量信号がまたたの所定値以上である場合に,前記対物レンズの合焦面の形定値以上である場合に,前記対物レンズの合焦面の層である前記ウェハの最上層にあると判定すること、特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項18】 請求項17記載の半導体ウェハ研磨所点検出装置において,更に,前記対物レンズの横にあて,前記ウェハ上の配線パターンのエッジで散乱されたして、前記ウェハ上の配線パターンのエッジで散乱とされた散乱集光光学系と,前記散乱集光光学系で集光された散乱光を受光してその光量を測定し,散乱光量信号として出力する散乱光受光索子とを備え,前記配線パターン検出手段は,前記第2の受光素子に持続されるとともに,前記第2の光量信号に基づいてパーンの有無を検出する代わりに,前記散乱光受光素子に接続され,前記散乱光量信号が所定値以上である箇所配線パターンのエッジ部と認識し,さらにエッジ間の設端から配線パターンと認識することで,前記対物レンの合焦面位置での配線パターンの有無を検出すること特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項19】 請求項1乃至18の内のいずれかに 載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記研 被流入防止手段は,検出穴を塞ぐように配置された, 一ザ光の波長に対して透明な平行平面板により構成され,対物レンズは,この平行平面板の屈折率と厚みに; して収差補正されていることを特徴とする半導体ウェハ 研磨終点検出装置。

【請求項20】 請求項1乃至18の内のいずれかに記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記研磨液流入防止手段は,研磨液成分の内,研磨剤等の光を遮断あるいは散乱する成分を含まず,レーザ光の波長に対して透明な成分の溶液を,検出穴から所定圧力にて吹き出す構成であり,対物レンズは液浸式のもので,かつ,この溶液の屈折率に対して収差補正されていることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項21】 請求項1乃至18の内のいずれかに記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記対物レンズは所定の媒質に対して収差補正されているものであり,前記研磨液流入防止手段は,前記検出穴を塞ぐように配置された,レーザ光の波長に対して透明な平行平面板と,この平行平面板と対物レンズの物体側のレンズ面との間に充填された所定の媒質により構成され,平行平面板の屈折率と厚みは,これにより発生する対物レンズの収差が,終点検出動作に影響しない程度の値であることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項22】 請求項1乃至18の内のいずれかに記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記対物レンズは所定の媒質に対して収差補正されているものであり,前記研磨液流入防止手段は,前記検出穴を塞ぐように配置され,レーザ光の波長に対して透明な,レンズ形状をなした窓材と,この窓材と対物レンズの物体側のレンズ面との間に充填された所定の媒質により構成され,窓材のレンズ形状は,この窓材自体の屈折率と厚みにより発生する対物レンズの収差を補正する形状であることを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項23】 請求項9又は18記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記ウェハ上の配線パターンのエッジで散乱されたレーザ光を集光する散乱集光光学系,及び,前記散乱集光光学系で集光された散乱光を受光してその光量を測定し,散乱光量信号として出力する散乱光受光素子は,対物レンズの横に複数個の散乱光受光素子に接続されて,複数の散乱光量信号を基に対物レンズの合焦面位置での配線パターンの有無を検出することを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項24】 請求項13乃至18の内のいずれかに記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記検出光は,複数のレーザ光源から出射された各々異なる波長の複数のレーザ光であり,前記膜厚算出手段は,各波長毎に抽出された複数の干渉光量値からの近似計算により研磨対象膜の膜厚を算出することを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【請求項25】 請求項13乃至18の内のいずれかに 記載の半導体ウェハ研磨終点検出装置において,前記検 出光である各々異なる波長の複数のレーザ光を出射する 複数のレーザ光源、及び、それらを同一光軸上に合成るレーザ光軸合成手段は、各々異なる波長の複数のレザ光を同時発振するマルチラインレーザ光源であり、 記膜厚算出手段は、各波長毎に抽出された複数の干渉

10

量値からの近似計算により研磨対象膜の膜厚を算出す ことを特徴とする半導体ウェハ研磨終点検出装置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、半導体ウェハ研 10 終点検出装置、特に、半導体ウェハ表面に形成された 種の薄膜の化学的機械的研磨を行うときの研磨終点の 出に適用し得る、半導体ウェハ研磨終点検出装置に関 る。

[0002]

【従来の技術】従来、この種の技術としては、例えば特開平9-7985号公報に開示された半導体ウェハ 磨終点検出装置がある。

【0003】従来の半導体ウェハ研磨終点検出装置に いて図面を参照して詳細に説明する。図11は、従来・ 半導体ウェハ研磨終点検出装置の一例の概略構成を示 図である。図11に示す半導体ウェハ研磨終点検出装 100は、所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、 磨盤3の上にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2 設けた研磨布4と、検出穴2から検出光学系への研磨 の流入を防ぐ研磨液流入防止手段としての, 検出穴2 封止する石英窓5と、検出穴2と石英窓5を通して、 磨対象である多層配線パターン付ウェハ10の研磨面 所定径の平行レーザ光6を出射し、かつ、 多層配線パ ーン付ウェハ10からの反射光量を測定して干渉光量· dを出力するレーザ干渉計101と,研磨の進行によ SiO₂膜30の膜厚変化に伴う干渉光量値dの正弦的 変化の波をカウントすることで,研磨終点を検出する。 磨終点検出手段34とを含んで構成されている。この: 来の半導体ウェハ研磨終点検出装置100の動作は以 の通りである。

【0004】まず、レーザ干渉計101から出射されレーザ光6は、石英窓5を通して多層配線パターン付ェハ1上に照射され、SiO2 膜30表面とその下の層の反射面とで反射される。次に、この反射光をレー 干渉計101で測定し、測定値を干渉光量値dとして力する。このとき、SiO2 膜30表面からとその下各層の反射面からとの反射光が干渉するため、干渉光値dはSiO2 膜30の膜厚変化に応じて正弦的に周変化する値となる。そこで、研磨終点検出手段34では、研磨の進行によるSiO2 膜30の膜厚変化に伴干渉光量値dの正弦的変化の波をカウントしていき、のカウント数が所定の値になった時点、すなわちSi2 膜30を所定量研磨した時点を、研磨終点として検する。

[0005]

30

【発明が解決しようとする課題】半導体ウェハの研磨終点検出は、パターニングされたウェハ、特に多層配線パターン付ウェハの場合、最上層配線パターン上のSiO,膜の膜厚を制御するために行うものである。

【0006】上述した従来の半導体ウェハ研磨終点検出装置は、平行レーザ光を用いた反射干渉光量測定により研磨終点検出を行うので、測定領域が配線パターン幅に比較して大きくなり、最上層配線パターンの反射光と下層配線パターン及び下地面からの反射光が合成されて検出されるため、測定領域内の平均的膜厚しか判らず、正確な研磨終点検出ができない、という欠点があった。

【0007】そこで、本発明の技術的課題は、正確な研 磨終点を検出することができる半導体ウェハ研磨終点検 出装置を提供することにある。

[0008]

【課題を解決するための手段】本発明によれば、所定寸 法の検出穴を有する研磨盤と、前記研磨盤の上にあって 前記研磨盤と同一位置に検出穴を有する研磨布と、前記 検出穴から検出光学系への研磨液の流入を防ぐ研磨液流 入防止手段と、検出光としての所定波長のレーザ光を出 射するレーザ光源と, 前記検出穴を通してウェハの研磨 面に前記レーザ光を集光する対物レンズと、前記レーザ 光を前記対物レンズに入射させるレーザ光入射手段と、 前記ウェハで反射され前記対物レンズを再び通ったレー ザ光の光軸上にあって前記ウェハからの反射光の光量を 測定し干渉光量信号として出力する干渉光量測定手段 と、研磨の進行による研磨対象膜厚の変化に伴う前記干 渉光量信号に基づいて生成された干渉光量値の正弦的変 化の波をカウントすることで研磨終点を検出する研磨終 点検出手段とを含むことを特徴とする半導体ウェハ研磨 終点検出装置が得られる。

【0009】また、本発明によれば、所定寸法の検出穴 を有する研磨盤と、前記研磨盤の上にあって前記研磨盤 と同一位置に検出穴を有する研磨布と、前記検出穴から 検出光学系への研磨液の流入を防ぐ研磨液流入防止手段 と、第1の検出光としての所定波長の第1のレーザ光を 出射する第1のレーザ光源と, 第2の検出光としての前 記第1のレーザ光と異なる波長の第2のレーザ光を出射 する第2のレーザ光源と, 前記第1のレーザ光と前記第 2のレーザ光を同一光軸上に合成するレーザ光軸合成手 40 段と, 前記検出穴を通してウェハの研磨面に前記第1及 び第2のレーザ光を集光する対物レンズと、前記レーザ 光軸合成手段にて合成された前記第1及び第2のレーザ 光を前記対物レンズに入射させるレーザ光入射手段と, 前記ウェハで反射され前記対物レンズを再び通った前記 第1及び第2のレーザ光の光軸上にあって、前記ウェハ からの反射光を前記第1のレーザ光成分と前記第2のレ ーザ光成分とに分離するレーザ光分離手段と、前記レー ザ光分離手段の後段にあって, 前記第1のレーザ光成分 を第1及び第2の光軸に分割する光軸分割手段と、前記 50

12 第1の光軸上にあって前記ウェハからの前記第1のレ ザ光成分の反射光を集光する第1の集光 レンズ及び前 第1の集光レンズで集光された反射光の光量を測定し 1の光量信号として出力する第1の受光素子とを備え 干渉光量測定手段と, 前記第2の光軸上にあって前記 ェハからの反射光を集光する第2の集光 レンズ、前記 ェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面にある時の 記第2の集光レンズの集光位置に配置され反射面が合 から外れるときの通過光量の変化が最も急峻になるよ に選ばれた径のピンホール、及び前記ピンホールの後よ に配置され前記ピンホールを通過した光のみを受光し その光量を測定し第2の光量信号として出力する第2。 受光素子を備えた配線パターン光量測定手段と,前記活 2のレーザ光成分の光軸上にあって前記ウェハからの 記第2のレーザ光成分の反射光を集光する第3の集光 ンズ及び前記第3の集光レンズで集光された反射光の 量を測定し第3の光量信号として出力する第3の受光 子を備えた層光量測定手段と、特定された配線パター 位置において合焦である場合にのみ配線パターン中央は 置での前記第1及び第3の光量信号を第1及び第2の 渉光量値として出力する第1及び第2の干渉光量抽出 段と、研磨の進行による研磨対象膜厚の変化に伴う前に 第1の干渉光量値の正弦的な変化波形と前記第2の干活 光量値の正弦的な変化波形との位相差から研磨対象膜の 膜厚を算出し、膜厚値を出力する膜厚算出手段と、前 膜厚値が所定の値を下回った時点を研磨終点として検討 する研磨終点検出手段とを含むことを特徴とする半導作

【0010】さらに、本発明によれば、所定寸法の検 孔を有する研磨盤と、前記研磨盤の上にあって前記研/ 盤と同一位置に検出穴を有する研磨布と、 前記検出穴: ら検出光学系への研磨液の流入を防ぐ研磨液流入防止 段と、第1の検出光としての所定波長の第1のレーザ を出射する第1のレーザ光源と、第2の検出光として。 前記第1のレーザ光と異なる波長の第2のレーザ光を 射する第2のレーザ光源と、前記第1のレーザ光と前 第2のレーザ光を同一光軸上に合成するレーザ光軸合。 手段と、前記検出穴を通してウェハの研磨面に前記第 及び第2のレーザ光を集光する対物レンズと、前記レ ザ光軸合成手段にて合成された前記第1及び第2のレ ザ光を前記対物レンズに入射させるレーザ光入射手段 と、前記ウェハで反射され前記対物レンズを再び通っ 前記第1及び第2のレーザ光の光軸上にあって前記ウ ハからの反射光を前記第1のレーザ光成分と前記第2 レーザ光成分とに分離するレーザ光分離手段と、前記 ーザ光分離手段の後段にあって前記第1のレーザ光成 を第1乃至第3の光軸に分割する光軸分割手段と, 前 第1の光軸上にあって前記ウェハからの前記第1のレ ザ光成分の反射光を集光する第1の集光レンズ及び前 第1の集光レンズで集光された反射光の光量を測定し

ウェハ研磨終点検出装置が得られる。

1の光量信号として出力する第1の受光素子を備えた第 1の干渉光量測定手段と, 前記第2の光軸上にあって前 記ウェハからの反射光を集光する第2の集光レンズ、前 記ウェハ上の反射面が前記対物レンズの合焦面にある時 の前記第2の集光レンズの集光位置に配置され反射面が 合焦から外れるときの通過光量の変化が最も急峻になる ように選ばれた径のピンホール、及び前記ピンホールの 後段に配置され前記ピンホールを通過した光のみを受光 してその光量を測定し第2の光量信号として出力する第 2の受光素子を備えた配線パターン光量測定手段と, 前 記第3の光軸上にあって前記ウェハからの反射光を集光 する第3の集光レンズ、前記ウェハ上の反射面が前記対 物レンズの合焦面にある時の前記第3の集光レンズの集 光位置に配置され反射面が合焦から最上層配線パターン と下地膜間に相当する距離離れるときの通過光量の変化 がほぼ直線で且つ急峻になるように選ばれた径の第2の ピンホール, 及び前記第2のピンホールの後段に配置さ れ前記第2のピンホールを通過した光のみを受光してそ の光量を測定し第3の光量信号として出力する第3の受 光素子を備えた層光量測定手段と, 前記第2の受光素子 に接続され配線パターンが前記対物レンズの合焦面にあ るときにレーザ光が配線パターンを横切る際の前記第2 の光量信号が配線パターンのエッジ部で低下し中央部で 大きくなる特徴に基づいて前記対物レンズの合焦面位置 での配線パターンの有無を検出する配線パターン検出手 段と, 前記配線パターンで検出された配線パターンの両 側の位置において前記第3の光量信号が所定範囲内にあ る時に前記対物レンズの合焦面が多層である前記ウェハ の最上層にあると判定する層判定手段と, 前記第2のレ ーザ光成分の光軸上にあって前記ウェハからの前記第2 のレーザ光成分の反射光を集光する第4の集光レンズ及 び前記第4の集光レンズで集光された反射光の光量を測 定し第4の光量信号として出力する第4の受光素子を備 えた第2の干渉光量測定手段と、前記配線パターン検出 手段により配線パターンが検出された時点での前記層判 定手段の判定が最上層である場合にのみ配線パターン中 央位置での前記第1及び第4の光量信号を第1及び第2 の干渉光量値として出力する第1及び第2の干渉量抽出 手段と, 研磨の進行による研磨対象膜厚の変化に伴う前 記第1の千渉光量値の正弦的な変化波形と前記第2の千 渉光量値の正弦的な変化波形との位相差から研磨対象膜 の膜厚を算出し膜厚値を出力する膜厚算出手段と、前記 膜厚値が所定の値を下回った時点を研磨終点として検出 する研磨終点検出手段とを含むことを特徴とする半導体 ウェハ研磨終点検出装置が得られる。

[0011]

【発明の実施の形態】次に,本発明について図面を参照 して詳細に説明する。

【0012】図1は、本発明の第1の実施の形態による 半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略的な構成を示す図 50 である。図1に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置1は、所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤の上にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設け研磨布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流を防ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止る石英窓5とを備えている。

【0013】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置1は、検出光としてのレーザ光6を出射するレーザ光源と、レーザ光源7の後段にあって、レーザ光6の光軸に配置され、レーザ光6を所定の径の平行ビームに拡するビームエキスパンダ8と、検出穴2を通して、研対象である多層配線パターン付ウェハ1〇の研磨面に一ザ光6を集光する、石英窓5の屈折率と厚みに対し収差補正された対物レンズ9と、レーザ光6を対物レズ9に入射させ、ビームエキスパンダ8とともにレー光入射手段を構成する第1のビームスプリッタ11と備えている。

【0014】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置1は、多層配線パターン付ウェハ10で反射され対物レズ9を再び通ったレーザ光6の光軸である検出光軸1上にあって、第1のビームスプリッタ11の後段に配され、検出光軸14を干渉光量測定光軸15と配線パーン検出光軸16と層判定光軸17との3つの光軸に割する光軸分割手段をなす第2のビームスプリッタ1及び第3のビームスプリッタ13とを備えている。

【0015】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置1 は、干渉光量測定手段と配線パターン光量測定手段と 光量測定手段とを備えている。干渉光量測定手段は、 渉光量測定光軸15上にあって,多層配線パターン付 ェハ10からの反射光を集光する第1の集光レンズ2 と、第1の集光レンズ21で集光された反射光の光量 測定し、第1の光量信号aとして出力する第1のフォ ダイオード(以下、PDと呼ぶ)24とを備えている。 また, 配線パターン光量測定手段は, 配線パターン検 光軸16上にあって、レーザ光6を集光する第2の集 レンズ22と、多層配線パターン付ウェハ10上の反 面が対物レンズ9の合焦面にある時の第2の集光レン 22の集光位置に配置され、反射面が合焦から外れる きの通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれた の第1のピンホール18と、第1のピンホール18の 段に配置され、第1のピンホール18を通過したレー 光6のみを受光してその光量を測定し、第2の光量信 bとして出力する第2のPD25とを備えている。さ に、層光量測定手段は、層判定光軸17上にあって、 ーザ光6を集光する第3の集光レンズ23と、多層配 パターン付ウェハ10上の反射面が対物レンズ9の合 面にある時の第3の集光レンズ23の集光位置に配置 れ、反射面が合焦から最上層配線パターン20と下地 29間に相当する距離外れるときの通過光量の変化が ぼ直線でかつ急峻になるように選ばれた径の第2のピ

5 タを 1出

ホール19と、第2のピンホール19の後段に配置され、第2のピンホール19を通過したレーザ光6のみを 受光してその光量を測定し、第3の光量信号cとして出 力する第3のPD26とを備えている。

【0016】さらに、半導体ウェハ研磨終点検出装置1 は、第2のPD25に接続され、配線パターン28が対 物レンズ9の合焦面にあるときにレーザ光6が配線パタ ーン28を横切る際の第2の光量信号bが, 配線パター ン28のエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴に基 づいて,対物レンズ9の合焦面位置での配線パターン2 8の有無を検出する配線パターン検出手段31と,第3 のPD26に接続され、第3の光量信号cを基に、配線 パターン検出手段31で検出された配線パターン28位 置の両側において第3の光量信号cが所定範囲内にある 時に、対物レンズ9の合焦面が多層配線パターン付ウェ ハ10の最上層にあると判定する層判定手段32と,配 線パターン検出手段31により検出された配線パターン 28の両側において,層判定手段32の判定結果が最上 層である場合にのみ、配線パターン28中央位置での第 1の光量信号aを干渉光量値dとして出力する干渉光量 20 抽出手段33と、研磨の進行によるSiO2膜30の膜 厚変化に伴う干渉光量値dの正弦的変化の波をカウント することで研磨終点を検出する研磨終点検出手段34と を含んでいる。

【0017】次に、上記のように構成された本発明の第 1に実施の形態による半導体ウェハ研磨終点検出装置の 動作を説明する。

【0018】まず、レーザ光源7から出射されたレーザ 光6は、ビームエキスパンダ8で拡大され、第1のビー ムスプリッタ11で反射されて対物レンズ9に入射す る。対物レンズ9に入射したレーザ光6は、石英窓5を 通して多層配線パターン付ウェハ10上に集光され、S iO, 膜30 裏面とその下の配線パターン28 表面とで 反射されて、再び対物レンズ9と第1のビームスプリッ タ11を通り、第2のピームスプリッタ12及び第3の ビームスプリッタ13により、3つの光軸に分割され る。これらの3つの光軸のうち、干渉光量測定光軸15 では,多層配線パターン付ウェハ10からの反射光量を 第1の集光レンズ21で集光し、そのまま第1のPD2 4で測定する。このとき、SiO2膜30表面とその下 の配線パターン28表面との反射光が干渉するため、P D24の出力である第1の光量信号aは、SiO。膜3 0の膜厚に応じた干渉光量となる。

【0019】しかしながら、研磨中の多層配線パターン付ウェハ10は移動・回転をしており、また、上下変動もしているため、第1の光量信号aには、最上層配線パターン20、下層配線パターン35、及び下地面29の各表面から SiO_2 膜30表面までの各膜厚に応じた信号が混在し、かつ、対物レンズ9の合焦面に反射面がないときには、各層からの反射光量が合成された出力とな 50

る。多層配線パターン付ウェハ10の研磨終点検出は、最上層配線パターン20と SiO_2 膜30との間の膜を制御するために行うものであり、従って、第1の光記信号 aのうち、対物レンズ9の合焦面に最上層配線パン

16

ーン20が位置するときの干渉光量値を抽出する必要がある。 【0020】そこで次に、配線パターン検出光軸162

び層判定光軸17で得られる第2の光量信号b及び第1の光量信号cに基づいて、干渉光量抽出手段33にて10 渉光量値の抽出を行う。

【0021】図2(a),(b),及び(c)は,多版配線パターン付ウェハ10上の同一配線パターン位置を走査して得られる各光量信号の一例を示す模式図である。図2のうち,(a)は第1の光量信号a,(b)に第2の光量信号b,(c)は第3の光量信号cを夫々なしている。

【0022】配線パターン検出光軸16及び層判定光軸 17上には、それぞれ第2の集光レンズ22及び第36 集光レンズ23が配置され、その集光位置にそれぞれを 1のピンホール18及び第2のピンホール19を置くこ とで、いわゆる共焦点光学系を構成している。共焦点が 学系では、反射面が焦点深度内にない場合、反射光はと ンホール上に集光されず、その大部分はピンホールを記 過できない。逆にいえば、焦点深度内に反射面があるり にのみ反射光がピンホールを通過してPDにて受光さ れ, 信号が得られる。この2つの共焦点光学系のうち, 第2の集光レンズ22及び第1のピンホール18は、信 号が得られる焦点深度が配線パターン28の厚さよりで きるだけ小さくなるように、すなわち、反射面が合焦が ら外れる際の第1のピンホール18を通過する光量の3 化が最も急峻になるように設定する。具体的には、第二 の集光レンズ22による理論集光径を計算し,第1のし ンホール18の径を、理論集光径あるいはその前後で3 えながら, 反射面から対物レンズ9の合焦面までの距離 と第2の光量信号 b の出力の関係を測定し、第2の光量 信号bの変化が最も急峻で、かつ、信号のピーク値がi 大になるピンホール径を選定する。また、第3の集光! ンズ23及び第2のピンホール19は、下地面29をん 射面として合焦面がSiO。膜30表面から下地面2: まで変化したときに、ピンホール19を通過する光量(変化が、直線的で、かつ、できるだけ急峻になるようし 設定しておく。具体的には,第3の集光レンズ23に. る理論集光径を計算し、第2のピンホール19の径を3 論集光径よりも大きい値で変えながら, 反射面から対4 レンズ9の合焦面までの距離と第3の光量信号 cの出 の関係を測定し、反射面が、Si〇2 膜3 0表面と下り 面29間の距離分、合焦面から変化したときに、第30 光量信号cの変化が単調かつほぼ直線的であり、そのこ かでも、合焦面が最上層配線パターン20の面にある。 きの出力値と下層配線パターン35の面にあるときのに 力値との差が、最大となるピンホール径を選定する。

【0023】このとき、対物レンズ9の合焦面にある配線パターン28を走査したときに配線パターン検出光軸16から得られる第2の光量信号bは、図2(b)に示すように、配線パターン28のエッジ部では散乱により光量が低下し中央部では大きくなるような特徴的な信号となる。そこで、配線パターン検出手段31にて、この特徴を基に信号処理を行い、対物レンズ9の合焦面にある配線パターン28のみを検出する。

【0025】但し、配線パターン検出手段31で検出さ れた配線パターン28は、多層配線パターン付ウェハ1 0の上層にあるのか下層にあるのかは判らない。そこ で、この検出された配線パターン28の両側において、 層判定光軸17から得られる第3の光量信号cを参照す る。層判定光軸17における共焦点光学系は、下地面2 9を反射面として合焦面がSiO。膜30表面から下地 面29まで変化したときに、第2のピンホール19を通 過する光量の変化が、直線的で、かつ、できるだけ急峻 になるように設定してあるため、配線パターン28の両 側の下地面29で得られる信号強度は、対物レンズ9の 合焦面と下地面29までの距離に応じて反比例的に変化 し、図2(c)に示すように、合焦面が上層にあるとき と下層にあるときとでは光量値が異なる。よって、配線 パターン28の両側での第3の光量信号cの値を所定の しきい値と比較することで、上層か下層かを判定する。

【0026】従って、干渉光量抽出手段33で、配線パターン検出手段31で検出された配線パターン28の両側において、層判定手段32の判定結果が最上層である場合にのみ、配線パターン28中央位置での第1の光量信号aを干渉光量値dとして出力すると、この値が最上層配線パターン20上のSiO2膜30の膜厚のみに対応した干渉光量となる。

【0027】最後に、研磨終点検出手段34で、研磨の進行による SiO_2 膜30の膜厚変化に伴う干渉光量値dの正弦的変化の波をカウントしていき、このカウント数が所定の値になった時点、すなわち SiO_2 膜30を 50

所定量研磨した時点を、研磨終点として検出する。

18

【0028】なお、第1の集光レンズ21は多層配線。ターン付ウェハ10からの反射光の全てを第1のPD4で受光するためのものであり、受光するレーザ径よりも第1のPD24の受光面径の方が大きい場合には用いなくてもよい。また、偏光による分割比が問題になる。きには、各ビームスプリッタ11、12、13には無く光ビームスプリッタを用いる。

【0029】研磨液流入防止手段と対物レンズ9についても、様々な構成が適用可能である。要は、検出の妨いとなる研磨液の流入を防止し、かつ、多層配線パター1付ウェハ10上で所定のレーザビーム径に集光するこのができる構成であればよい。

【0030】例えば、平行平面板の材質としては、石の他に、BK7等の各種の光学材料や、アクリル、ポーカーボネート、ポリウレタン、透明テフロン樹脂等のきを透過する樹脂系材料などが使用できる。

【0031】また、研磨液流入防止手段としては、これらの平行平面板を使用せずに、研磨液成分の内、研磨がいたを選断あるいは散乱する成分を含まず、レーザラ6の波長に対して透明な成分の溶液を、検出穴2から下定圧力にて吹き出す構成にすることもできる。例えば、SiO2膜の研磨の場合には、研磨液としてシリカ粒とKOH液の組み合わせが使用されるが、この場合には、シリカ粒子を含まないKOH液を吹き出せばよい。なお、純水は、シリカ粒子が凝集するので、使用できない。また、対物レンズ9は液浸式のもので、かつ、この溶液の屈折率に対して収差補正されているが、溶液中の光路長に対して集光性能が大きく劣化しないものであるはよい。

【0032】さらに、研磨液流入防止手段は、検出穴を塞ぐように配置された、レーザ光6の波長に対して対明な平行平面板と、この平行平面板と対物レンズ9の4体側のレンズ面との間に充填された所定の媒質により材成してもよい。この充填材質としては、例えば、空気、水、KOH液等が使用できる。この場合、対物レンズのはこれら媒質に対して収差補正されているものとするが、平行平面板による収差については、対物レンズ9に収差補正してもよく、また、対物レンズ9では補正ずに、平行平面板の屈折率と厚みを、これにより発生る対物レンズ9の収差が、終点検出動作に影響しない利度の値になるようにしてもよい。

【0033】窓材の形状も、平行平面板に限ることは、い。例えば、窓材をレンズ形状とすることで、対物レンズの収差を補正することもできる。

【0034】図3は、本発明の第2の実施の形態により 半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図で る。図3に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置36は、 所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤3の にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設けた研

布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流入を防 ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止する石 英窓5と,検出光としてのレーザ光6を出射するレーザ 光源7と、レーザ光源7の後段にあって、レーザ光6の 光軸上に配置され、レーザ光6を所定の径の平行ビーム に拡大するビームエキスパンダ8と、検出穴2を通し て、研磨対象である単層配線パターン付ウェハ37の研 磨面にレーザ光6を集光する,石英窓5の屈折率と厚み に対して収差補正された対物レンズ9と、レーザ光6を 対物レンズ9に入射させるレーザ光入射手段をビームエ キスパンダ8と共に構成する第1のビームスプリッタ1 1とを備えている。

【0035】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置36 は、単層配線パターン付ウェハ37で反射され対物レン ズ9を再び通ったレーザ光6の光軸である検出光軸14 上にあって、第1のビームスプリッタ11の後段に配置 され、検出光軸14を干渉光量測定光軸15と配線パタ ーン検出光軸16との2つの光軸に分割する光軸分割手 段をなす第2のビームスプリッタ12とを備えている。

【0036】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置36 は、干渉光量測定手段と配線パターン光量測定手段とを 備えている。干渉光量測定手段は、干渉光量測定光軸1 5上にあって、単層配線パターン付ウェハ37からの反 射光を集光する第1の集光レンズ21と, 第1の集光レ ンズ21で集光された反射光の光量を測定し, 第1の光 量信号aとして出力する第1のPD24とを備えてい る。また、配線パターン光量測定手段は、配線パターン 検出光軸16上にあって、レーザ光6を集光する第2の 集光レンズ22と、単層配線パターン付ウェハ37上の 反射面が対物レンズ9の合焦面にある時の第2の集光レ ンズ22の集光位置に配置され、反射面が合焦から外れ るときの通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれ た径の第1のピンホール18と、第1のピンホール18 の後段に配置され、第1のピンホール18を通過したレ ーザ光6のみを受光してその光量を測定し、第2の光量 信号 b として出力する第2のPD25とを備えている。

【0037】さらに、半導体ウェハ研磨終点検出装置3 6は、第2のPD25に接続され、配線パターン28が 対物レンズ9の合焦面にあるときには、レーザ光6が配 線パターン28を横切る際の第2の光量信号bが配線パ ターン28のエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴 に基づいて、対物レンズ9の合焦面位置での配線パター ン28の有無を検出する配線パターン検出手段31と, 配線パターン検出手段31により検出された配線パター ン28中央位置での第1の光量信号aを干渉光量値dと して出力する干渉光量抽出手段33と、研磨の進行によ るSiO₂ 膜30の膜厚変化に伴う干渉光量値dの正弦 的変化の波をカウントすることで研磨終点を検出する研 磨終点検出手段34とを含んでいる。

による半導体ウェハ研磨終点検出装置36は、図1に続 した第1の実施の形態から, 層判定に関わる部分を除い て構成されたものであり、動作も、上層・下層の判定? 行わない以外は,第1の実施の形態と同様である。こc 第2の実施の形態は、研磨対象が単層配線パターン付す ェハである場合に適用し得る。もちろん、第1の実施に 形態においても単層配線パターン付ウェハへの適用はす 能であるが、適用を限定することで装置構成が簡略化さ れる。

【0039】図4は、本発明の第3の実施の形態による 半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図では る。図4に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置38は, 所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤3の にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設けた研修 布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流入を以 ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止する? 英窓5と、検出光としてのレーザ光6を出射するレーサ 光源7と、レーザ光源7の後段にあって、レーザ光60 光軸上に配置され、レーザ光6を所定の径の平行ビー/ に拡大するビームエキスパンダ8と、検出穴2を通し て、研磨対象である多層配線パターン付ウェハ10の6 磨面にレーザ光6を集光する、石英窓5の屈折率と厚み に対して収差補正された対物レンズ9と、 レーザ光6を 対物レンズ9に入射させるレーザ光入射手段をビームコ キスパンダ8とともに構成する第1のビームスプリック 11と、多層配線パターン付ウェハ10で反射され対物 レンズ9を再び通ったレーザ光6の光軸である検出光軸 14上にあって、第1のビームスプリッタ11の後段に 配置され、検出光軸14を干渉光量測定光軸15と配約 パターン検出光軸16と層判定光軸17との3つの光車 に分割する光軸分割手段としての第2のピームスプリッ タ12及び第3のビームスプリッタ13とを備えてい

【0040】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置3~ は、干渉光量測定手段と、配線パターン光量測定手段 と、層光量測定手段とを備えている。干渉光量測定手刷 は、干渉光量測定光軸15上にあって、多層配線パタ-ン付ウェハ10からの反射光を集光する第1の集光レン ズ21と、第1の集光レンズ21で集光された反射光6 光量を測定し,第1の光量信号aとして出力する第16 PD24とを備えている。また、配線パターン光量測定 手段は、配線パターン検出光軸16上にあって、レーヤ 光6を集光する第2の集光レンズ22と、 多層配線パタ ーン付ウェハ10上の反射面が対物レンズ9の合焦面に ある時の第2の集光レンズ22の集光位置に配置され, 反射面が合焦から外れるときの通過光量の変化が最も気 峻になるように選ばれた径の第1のピンホール18と, 第1のピンホール18の後段に配置され、第1のピンプ ール18を通過したレーザ光6のみを受光してその光量 【0038】上記のように構成された第2の実施の形態 50 を測定し、第2の光量信号 b として出力する第2の P l

25とを備えている。さらに、層光量測定手段は、層判定光軸17上にあって、レーザ光6を集光する第3の集光レンズ23と、多層配線パターン付ウェハ10上の反射面が、対物レンズ9の合焦面から、配線パターン28上のSiO2膜30の膜厚量だけ下地面31側にずれた位置にある時の、第3の集光レンズ23の集光位置に配置され、その反射面が、対物レンズ9の合焦面から所定量ずれた位置を基準として、SiO2膜30の研磨量に相当する距離外れても、通過光量が十分大きくなるように選ばれた径の第2のピンホール19と、第2のピンホール19の後段に配置され、第2のピンホール19を通過したレーザ光6のみを受光してその光量を測定し、第3の光量信号cとして出力する第3のPD26とを備えている

【0041】さらに、半導体ウェハ研磨終点検出装置3 8は、第2のPD25に接続され、配線パターン28が 対物レンズ9の合焦面にあるときには、レーザ光6が配 線パターン28を横切る際の第2の光量信号 b が配線パ ターン28のエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴 に基づいて、対物レンズ9の合焦面位置での配線パター ン28の有無を検出する配線パターン検出手段31と、 第2のPD25と第3のPD26とに接続され、配線パ ターン検出手段31で検出された配線パターン28中央 位置において, 第2の光量信号 b が所定値以上で, か つ, 第3の光量信号 c がまた別の所定値以上である場合 に、対物レンズ9の合焦面が多層配線パターン付ウェハ 10の最上層にあると判定する層判定手段32と、配線 パターン検出手段31により検出された配線パターン2 8の両側において、層判定手段32の判定結果が最上層 である場合にのみ、配線パターン28中央位置での第1 の光量信号aを干渉光量値dとして出力する干渉光量抽 出手段33と、研磨の進行によるSiO。膜30の膜厚 変化に伴う干渉光量値dの正弦的変化の波をカウントす ることで研磨終点を検出する研磨終点検出手段34とを 含んでいる。

【0042】なお、第2の集光レンズ22及び第1のピンホール18による共焦点光学系の焦点深度は、配線パターン28の厚さよりできるだけ小さくなるように設定し、第3の集光レンズ23及び第2のピンホール19による共焦点光学系の焦点深度は、研磨の進行に伴うSiO₂ 膜30の膜厚変化量よりも大きめになるように設定しておく。

【0043】上記のように構成された第3の実施の形態による半導体ウェハ研磨終点検出装置38と図1に示した第1の実施の形態によるものとは、第2のピンホール19の配置と、層判定手段32における上層・下層の判定が異なる以外は、構成、動作とも同様である。よって、以下には、第3の実施の形態による層判定についてのみ動作を説明する。

【0044】図5は, 第3の実施の形態における共焦点 50

光学系の動作説明図である。第3の実施の形態におけ、 共焦点光学系では、最上層配線パターン20が対物レンズ9の焦点面にあるときに、最上層配線パターン20 SiO_2 膜30表面との2つの反射面からの反射光を、 第2のPD25と第3のPD26でそれぞれ受光することに特長がある。

【0045】まず,第1のピンホール18は,反射面テ 対物レンズ9の合焦面にある時の第2の集光レンズ2: の集光位置に配置されている。よって, 第2の光量信号 bの値は、対物レンズ9の合焦面が多層配線パターンイ ウェハ10上の各反射面、すなわち、Si〇。膜30% 面、最上層配線パターン20表面、下層配線パターンに 5表面,下地面29にある時に大きくなる。次に、第2 のピンホール19は、反射面が対物レンズ9の合焦面が ら、最上層配線パターン20上のSiO。膜30の膜具 量だけ対物レンズ9側にずれた位置にある時の、第36 集光レンズ23の集光位置に配置されている。よって, 第3の光量信号 c は、対物レンズ 9 の合焦面が多層配制 パターン付ウェハ10上の各反射面から所定量ずれたた 置、すなわち、SiO。膜30表面から下地面29側に 所定量ずれた位置(つまりは最上層パターン表面の位 置),最上層配線パターン20表面から下地面29側に 所定量ずれた位置、下層配線パターン35 表面から下均 面29側に所定量ずれた位置、下地面29からさらに戸 定量ずれた位置にある時に大きくなる。また、レーザデ 6は、SiO2 膜30の下に透過するが、配線パターン 28の下には透過しない。

【0046】従って、第2の光量信号 b と第3の光量信号 c の両方が大きな値になるのは、対物レンズ9の合作面が最上層配線パターン20の表面に位置しており、最上層配線パターン20表面からの反射光が第1のピンスール18上に集光され、SiO₂ 膜30表面からの反射光が第2のピンホール19上に集光される場合のみでする。

【0047】そこで、層判定手段32では、第2の光』信号bが所定値以上で、かつ、第3の光量信号cがまり別の所定値以上になった時に、対物レンズ9の合焦面が多層配線パターン付ウェハ10の最上層にあると判定する。

【0048】図6は、本発明の第4の実施の形態によえ 半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図でえる。図6に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置39は、 所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤3のにあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設けた研修 布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流入を下ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止するる 英窓5と、検出光としてのレーザ光6を出射するレー・ 光源7と、レーザ光源7の後段にあって、レーザ光6く 光軸上に配置され、レーザ光6を所定の径の平行ビースに拡大するビームエキスパンダ8と、検出穴2を通し

て、研磨対象である多層配線パターン付ウェハ10の研 磨面にレーザ光6を集光する,石英窓5の屈折率と厚み に対して収差補正された対物レンズ9と、対物レンズ9 に関して対称な位置にあって、検出光学系からみた研磨 中の多層配線パターン付ウェハ10の相対的な移動方向 に対して平行に配置され、多層配線パターン付ウェハ1 0上の配線パターン28のエッジで散乱されたレーザ光 6を集光する散乱集光光学系としての, 第1の軸外楕円 面鏡32及び第2の軸外楕円面鏡42と, 第1の軸外楕 円面鏡41及び第2の軸外楕円面鏡42でそれぞれ集光 された散乱光を受光してその光量を測定し、第1の散乱 光量信号e及び第2の散乱光量信号fとして出力する第 1の光電子増倍管(以下,ホトマルと呼ぶ)43及び第 2のホトマル44と、レーザ光6を対物レンズ9に入射 させピームエキスパンダ8と共にレーザ光入射手段を構 成する第1のビームスプリッタ11と、多層配線パター ン付ウェハ10で反射され対物レンズ9を再び通ったレ ーザ光6の光軸である検出光軸14上にあって,第1の ビームスプリッタ11の後段に配置され、検出光軸14 を干渉光量測定光軸15と層判定光軸17との2つの光 軸に分割する光軸分割手段をなす第2のビームスプリッ タ12とを備えている。

【0049】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置39 は、干渉光量測定手段と、層光量測定手段とを備えてい る。干渉光量測定手段は、干渉光量測定光軸15上にあ って、多層配線パターン付ウェハ10からの反射光を集 光する第1の集光レンズ21と、第1の集光レンズ21 で集光された反射光の光量を測定し、第1の光量信号a として出力する第1のPD24とを備えている。また, 層光量測定手段は、層判定光軸17上にあって、レーザ 光6を集光する第3の集光レンズ23と、多層配線パタ ーン付ウェハ10上の反射面が対物レンズ9の合焦面に ある時の第3の集光レンズ23の集光位置に配置され, 反射面が合焦から最上層配線パターン20と下地面29 間に相当する距離外れるときの通過光量の変化がほぼ直 線でかつ急峻になるように選ばれた径の第2のピンホー ル19と、第2のピンホール19の後段に配置され、第 2のピンホール19を通過したレーザ光6のみを受光し てその光量を測定し、第3の光量信号cとして出力する 第3のPD24とを備えている。

【0050】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置39は、第1のホトマル43及び第2のホトマル44に接続され、第1の散乱光量信号e及び第2の散乱光量信号fが所定値以上である箇所を配線パターン28のエッジ部と認識し、さらにエッジ間の距離から配線パターン28と認識することで、対物レンズ9の合焦面位置での配線パターン28の有無を検出する配線パターン検出手段31で検出された配線パターン28の両側において第3の光量信号cが所定範囲内にある時に、対物レンズ9

の合焦面が多層配線パターン付ウェハ10の最上層にさると判定する層判定手段32と、配線パターン検出手段31により検出された配線パターン28の両側において、層判定手段32の判定結果が最上層である場合にのみ、配線パターン28中央位置での第1の光量信号aそ子渉光量値dとして出力する干渉光量抽出手段33と、研磨の進行によるSiO2膜30の膜厚変化に伴う干炎光量値dの正弦的変化の波をカウントすることで、研修終点を検出する研磨終点検出手段34とを含んでいる。【0051】このように構成された第4の実施の形態による半導体ウェハ研磨終点検出装置39と図1に示した第1の実施の形態によるものとは、配線パターンの検出が異なる以外は、構成、動作とも同様である。よって、以下には、第4の実施の形態による配線パターンの検出についてのみ動作を説明する。

【0052】図7は、配線パターン28のエッジ部で0

レーザ光6の散乱状態を示す模式図であり、図8は、多

層配線パターン付ウェハ10上の同一配線パターン位置 を走査して得られる各散乱光量信号の一例を示す模式図 である。なお、図8のうち、(a)は第1の散乱光量信 号eであり、(b)は第2の散乱光量信号fである。 【0053】まず、研磨動作に伴い、対物レンズ9の合 焦位置を配線パターン28が横切ると、配線パターン2 8のエッジ部分でレーザ光6が散乱される。次に、この 散乱光は, 第1の軸外楕円面鏡41及び第2の軸外楕円 面鏡42で集光され、第1のホトマル43及び第2のオ トマル44で受光されて、その光量が第1の散乱光量信 号e及び第2の散乱光量信号fとして出力される。この とき、配線パターン28のエッジだれにより、進行方向 にあるエッジ部からの散乱光は進行方向側に強く分布 し,後方のエッジ部では後方側に散乱光が強く分布す る。よって、進行方向側にある第1のホトマル43から の第1の散乱光量信号eのうち、信号強度が大きい箇月 が、配線パターン28の進行方向側のエッジ部の位置と なる。また、第2のホトマル44からの第2の散乱光量 信号 f のうち、信号強度が大きい箇所が、 配線パターン 28の後方側のエッジ部の位置となる。そこで、配線/ ターン検出手段31では、信号強度が所定値以上である 箇所の間隔が所定の配線パターン幅と合致している場合 40 に、配線パターン28として検出する。

【0054】なお、配線パターン28の幅が一定である場合には、配線パターン幅との合致を検出する必要はたいので、散乱光量信号は1つだけ得られればよい。また、散乱集光光学系としては、軸外楕円面鏡以外に、車外放物面鏡等の各種の集光用ミラーや各種の集光レンン系が使用でき、散乱光量が十分大きい場合や、散乱光気光素子を対物レンズの集光点に近づけられる場合には、散乱集光光学系は用いなくても良い。さらに、散乱光気光素子としては、ホトマル以外にも、PD等の各種の多光素子が使用できる。

【0055】図9は、本発明の第5の実施の形態による 半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図であ る。図9に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置40は, 所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤3の上 にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設けた研磨 布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流入を防 ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止する石 英窓5と、検出光としてのレーザ光6を出射するレーザ 光源7と、レーザ光源7の後段にあって、レーザ光6の 光軸上に配置され、レーザ光6を所定の径の平行ビーム 10 に拡大するビームエキスパンダ8と、検出穴2を通し て、研磨対象である単層配線パターン付ウェハ37の研 磨面にレーザ光6を集光する,石英窓5の屈折率と厚み に対して収差補正された対物レンズ9と、レーザ光6を 対物レンズ9に入射させ、前記ビームエキスパンダ8と 共にレーザ光入射手段を構成する第1のビームスプリッ タ11と、単層配線パターン付ウェハ37で反射され対 物レンズ9を再び通ったレーザ光6の光軸である検出光 軸14上にあって、第1のビームスプリッタ11の後段 に配置され、検出光軸14を干渉光量測定光軸15と配 線パターン検出光軸16との2つの光軸に分割する第2 のビームスプリッタ12とを備えている。

【0056】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置40 は、干渉光量測定手段と、配線パターン光量測定手段と を備えている。干渉光量測定手段は、干渉光量測定光軸 15上にあって、単層配線パターン付ウェハ37からの 反射光を集光する第1の集光レンズ21と, 第1の集光 レンズ21で集光された反射光の光量を測定し、第1の 光量信号aとして出力する第1のPD24とを備えてい る。また、配線パターン光量測定手段は、配線パターン 検出光軸16上にあって、レーザ光6を集光する第2の 集光レンズ22と、単層配線パターン付ウェハ37上の 反射面が対物レンズ9の合焦面にある時の第2の集光レ ンズ22の集光位置に配置され、反射面が合焦から外れ るときの通過光量の変化が最も急峻になるように選ばれ た径の第1のピンホール18と、第1のピンホール18 の後段に配置され、第1のピンホール18を通過したレ ーザ光6のみを受光してその光量を測定し、第2の光量 信号 b として出力する第2のPD25とを備えている。

【0057】さらに、半導体ウェハ研磨終点検出装置4 40 0は、第1のPD24に接続され、配線パターン28部分では第1の光量信号aの値が相対的に低下し、かつ比較的変動しない特徴に基づいて配線パターンの位置を特定する配線パターン位置特定手段46と、第2のPD25に接続され、第2の光量信号bは反射面である配線パターン28が対物レンズ9の合焦面にある場合に信号が大きくなる特徴に基づき、配線パターン位置特定手段46で特定された配線パターン28の配線幅内における第2の光量信号bの出力値が所定値以上である場合に合焦であると判定する合焦度判定手段45と、配線パターン50

位置特定手段46により特定された配線パターン28(位置において、合焦度判定手段45の判定が合焦であた場合にのみ、配線パターン28中央位置での第1の光道信号 a を干渉光量値 d として出力する干渉光量抽出手は33と、研磨の進行による SiO_2 膜30の膜厚変化に伴う干渉光量値 d の変化から、研磨終点を検出する研修点検出手段34とを含んでいる。

【0058】このように構成された第5の実施の形態による半導体ウェハ研磨終点検出装置40と図1に示した第1の実施の形態によるものとは、干渉光量値dを抽にするための構成と動作が異なる以外は、構成、動作とず同様である。よって、以下には、第5の実施の形態に、る干渉光量の抽出についてのみ動作を説明する。

【0059】この第5の実施の形態は、下地面29に バイス等が形成され、下地面29の反射率が場所により 変動するような単層配線パターン付ウェハに適用し得 る。このような場合、第2の光量信号 bは、下地面25 の部分においても出力が変動するため, 第1の実施の刑 態のように第2の光量信号 b のみから配線パターン2 { を検出することはできない。そこで、まず、配線パタ-ン位置特定手段46にて第1の光量信号 a を基に配線/ ターン28の位置を特定する。配線パターン28上の5 射率は下地面29よりも低いため、第1の光量信号 a は、図2(a)に示すように、配線パターン28上で4 くなる。また、配線パターン28が対物レンズ9の合意 面からはずれるに従い、下地面29からの反射光が対象 レンズ9に入射するため、光量は大きくなっていく。 ぞ って, 第1の光量信号 a のうち最低光量を検出し, そこ から所定量大きい値をしきい値として、それ以下の光量 の領域を配線パターン28の位置として特定する。次 に、合焦度判定手段45にて、第2の光量信号bを基に 配線パターン28が対物レンズ9の合焦面にあるかどう かを判定する。第2の光量信号 b は共焦点光学系の出た 信号であるから、反射面である配線パターン28が対4 レンズ9の合焦面にある場合にのみ信号が大きく、合允 面から外れている場合には信号はほとんど出力されな い。そこで、合焦度判定手段45にて、配線パターン化 置特定手段46で特定された配線パターン28の配線中 内における、第2の光量信号bの出力の積分値または⁵ 40 均出力値が、所定値以上である場合に、合焦であると対

【0060】最後に、干渉光量抽出手段33にて、配 パターン位置特定手段46により特定された配線パターン28の位置において、合焦度判定手段45の判定が1 焦である場合にのみ、特定された配線パターン28の1 央位置での第1の光量信号aを干渉光量値dとして出 することで、対物レンズ9の合焦面にある配線パター 28上の干渉光量のみを抽出する。

【0061】なお、配線パターン28の位置の特定は、 上記動作のみに限定されることはない。要は、配線パー

ーン28の位置では第1の光量信号 a の出力値が相対的 に低くなることを利用して特定すればよい。

【0062】上述の第1~第5までの実施の形態においては、干渉光を得るレーザ光の波長が単一であり、干渉光量は周期的な変化をするため、膜厚値そのものは算出できない。そこで、研磨初期の膜厚が判らない場合には、複数波長のレーザ光で干渉光量を測定し、膜厚値を算出して、研磨終点の検出を行う。

【0063】図10は、本発明の第6の実施の形態によ る半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図で ある。図10に示す半導体ウェハ研磨終点検出装置50 は、所定寸法の検出穴2を設けた研磨盤3と、研磨盤3 の上にあって、研磨盤3と同一位置に検出穴2を設けた 研磨布4と、検出穴2から検出光学系への研磨液の流入 を防ぐ研磨液流入防止手段としての、検出穴2を封止す る石英窓5と、第1の検出光としての所定の波長の第1 のレーザ光47を出射する第1のレーザ光源51と、第 2の検出光としての第1のレーザ光47と異なる波長の 第2のレーザ光48を出射する第2のレーザ光源52 と、第1のレーザ光源51と第2レーザ光源52の後段 にあって、第1のレーザ光47と第2のレーザ光48を 1つの光軸上に合成するためのレーザ光軸合成手段をな す第1のダイクロイックミラー53と、合成後の光軸上 に配置され、第1のレーザ光47と第2のレーザ光48 を所定の径の平行ビームに拡大するビームエキスパンダ 8と、検出穴2を通して、研磨対象である多層配線パタ ーン付ウェハ10の研磨面に第1のレーザ光47と第2 のレーザ光48を集光する石英窓5の屈折率と厚み、及 び第1のレーザ光47と第2のレーザ光48の波長に対 して収差補正された対物レンズ9と、第1のレーザ光4 7と第2のレーザ光48を対物レンズ9に入射させ、ビ -ムエキスパンダ8とともにレーザ光入射手段をなす第 1のビームスプリッタ11と、多層配線パターン付ウェ ハ10で反射され対物レンズ9を再び通った第1のレー ザ光47及び第2のレーザ光48の光軸である検出光軸 14上にあって、第1のビームスプリッタ11の後段に 配置され、多層配線パターン付ウェハ10からの反射光 を第1のレーザ光47の成分と第2のレーザ光48の成 分とに分離するレーザ光分離手段をなす第2のダイクロ イックミラー54と、第2のダイクロイックミラー54 の後段にあって、第1のレーザ光47の成分の光軸を、 干渉光量測定光軸11と配線パターン検出光軸16と層 判定光軸17との3つの光軸に分割する光軸分割手段を なす第2のビームスプリッタ12及び第3のビームスプ リッタ16とを備えている。

【0064】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置50は、第1の干渉光量測定手段と、配線パターン光量測定手段と、層光量測定手段とを備えている。第1の干渉光量測定手段は、干渉光量測定光軸15上にあって、多層配線パターン付ウェハ10からの第1のレーザ光47の

反射光を集光する第1の集光レンズ18と,第1の集分 レンズ18で集光された反射光の光量を測定し、第16 光量信号aとして出力する第1のPD24とを備えてい る。また、配線パターン光量測定手段は、 配線パターン 検出光軸16上にあって、第1のレーザ光47を集光を る第2の集光レンズ22と、多層配線パターン付ウェ/ 10上の反射面が対物レンズ9の合焦面にある時の第2 の集光レンズ22の集光位置に配置され、 反射面が合態 から外れるときの通過光量の変化が最も急峻になるよう に選ばれた径の第1のピンホール18と、第1のピンオ ール18の後段に配置され、第1のピンホール18 をji 過した第1のレーザ光47のみを受光してその光量を決 定し、第2の光量信号 b として出力する第2の P D 2 (とを備えている。さらに、層光量測定手段は、層判定が 軸17上にあって,第1のレーザ光47を集光する第5 の集光レンズ23と、多層配線パターン付ウェハ10」 の反射面が対物レンズ9の合焦面にある時の第3.の集分 レンズ23の集光位置に配置され、反射面が合焦から量 上層配線パターン20と下地面29間に相当する距離タ れるときの通過光量の変化がほぼ直線でかつ急峻になる ように選ばれた径の第2のピンホール19と、第2のと ンホール19の後段に配置され、第2のピンホール19 を通過した第1のレーザ光47のみを受光してその光量 を測定し、第3の光量信号cとして出力する第3のPI 26とを備えている。

【0065】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置50は、第2のPD25に接続され、配線パターン28が対しンズ9の合焦面にあるときにレーザ光6が配線パターン28を横切る際の第2の光量信号りが配線パターン28のエッジ部で低下し中央部で大きくなる特徴に基にいて、対物レンズ9の合焦面位置での配線パターン28の有無を検出する配線パターン検出手段31で検出された配線パターン28の両側において第3の光量信息でが所定範囲内にある時に、対物レンズ9の合焦面が多層配線パターン付ウェハ10の最上層にあると判定する層判定手段26とを備えている。

【0066】また、半導体ウェハ研磨終点検出装置5(は、第2の干渉光量測定手段として、第2のレーザ光48の成分の光軸上にあって、多層配線パターン付ウェ/10からの第2のレーザ光48の反射光を集光する第4の集光レンズ55と、第4の集光レンズ55で集光された反射光の光量を測定し、第4の光量信号 gとして出する第4のPD56とを備えている。

【0067】さらに、半導体ウェハ研磨終点検出装置: 0は、配線パターン検出手段31により検出された配料 パターン28の両側において、層判定手段32の判定料 果が最上層である場合にのみ、配線パターン28中央付 置での第1の光量信号a及び第4の光量信号gを第16 干渉光量値h及び第2の干渉光量値iとして出力する。

第1の干渉光量抽出手段57及び第2の干渉光量抽出手段58と、研磨の進行によるSiO2膜30の膜厚変化に伴う第1の干渉光量値hの正弦的な変化波形と第2の干渉光量値iの正弦的な変化波形との位相差から、配線パターン28上のSiO2膜30の膜厚を算出し、膜厚値jを出力する膜厚算出手段59と、膜厚値jが所定の値を下回った時点を研磨終点として検出する研磨終点検出手段34とを含んでいる。

【0068】このように構成された第6の実施の形態による半導体ウェハ研磨終点検出装置50は、SiO₂ 膜30の膜厚を算出するために、干渉光量の測定を波長の異なる2つのレーザ光で行うもので、配線パターンの検出や層判定等の動作は、図1に示した第1の実施の形態と同様である。よって、以下には、第6の実施の形態による膜厚算出についてのみ動作を説明する。

【0069】まず、第1のレーザー光源51から出射さ れた第1のレーザ光47と、第2のレーザ光源52から 出射された第2のレーザ光48は、第1のダイクロイッ クミラー53で反射及び透過して一本の光軸に合成さ れ、ビームエキスパンダ8で所定径の平行光にされた 後,第1のビームスプリッタ11で折り曲げられて,対 物レンズ9に入射する。対物レンズ9に入射した第1の レーザ光47と第2のレーザ光48は、石英窓5を通し て多層配線パターン付ウェハ10上の同一点に集光さ れ、SiO2膜30表面とその下の配線パターン28の 表面とで反射されて、再び対物レンズ9と第1のビーム スプリッタ11を通り、第2のダイクロイックミラー5 4で、第1のレーザ光47の成分と第2のレーザ光48 の成分とに分離される。分離された第1のレーザ光47 は、第2のビームスプリッタ12及び第3のビームスプ リッタ16により、3つの光軸に分割され、このうちの 干渉光量測定光軸11上にある第1のPD24でその反 射光量が測定されて、第1の光量信号aとして出力され る。また、分離された第2のレーザ光48は、第4の集 光レンズ55で集光され、第4のPD56によりその反 射光型が測定されて, 第4の光型信号 g として出力され る。

【0070】次に、第1の実施の形態で示したと同様の干渉光量抽出動作により、第1の光量信号aと第4の光量信号gのうち、最上層配線パターン20が合焦面にある時の値が、第1の干渉光量抽出手段57及び第2の干渉光量抽出手段58にて、第1の干渉光量値h及び第2の干渉光量値iとして抽出される。この第1の干渉光量値hと第2の干渉光量値iは研磨の進行によるSiO2膜30の膜厚変化に伴って周期的に変化するが、波長の異なるレーザ光により得られた干渉光量であるため、その周期はそれぞれ異なる。そこで、この2つの干渉光量値の変化周期の位相差により、膜厚の算出ができる。

【0071】例えば、第1のレーザ光47の波長をアルゴンレーザの488nm、第2のレーザ光48の波長を50

アルゴンレーザの514.5 nmとし、SiO2 膜30の屈折率を1.45とすると、得られる干渉波形の1月期分は、夫々、波長488nmのとき:膜厚変化約168.3 nm、及び波長514.5 nmのとき:膜厚変化約177.4 nmに相当する。この2つの干渉波形の低相差が同一になる膜厚変化の周期は、各干渉波形の変化周期の最小公倍数から、約6564 nmであり、Si(2 膜30を2500 nm程度の初期膜厚から900 nmまで研磨する場合、その膜厚変化は1600 nmなため、研磨中には同一の位相差は発生しない。そこで、最初の1周期分を研磨した後、干渉光量変化の周期性を利用して、第1の干渉光量値h及び第2の干渉光量値ic位相差を検出することで、膜厚を算出する。

【0072】なお、2つの異なる波長のレーザ光の合成と分離には、ダイクロイックミラー以外にもビームスにリッタや回折格子等の様々な手段が適用できる。ダイクロイックミラーの配置もこの実施の形態に限定されず、例えば干渉光量測定光軸上で分離することもできる。最は、各波長毎の干渉光量が別々に測定できればよい。

【0073】また、干渉光量を測定する波長の数を増やせば、干渉光量値の周期変化を捉えなくても、各波長齢の干渉光量値から、近似計算により膜厚を算出することもできる。このとき、マルチラインレーザを使用すれば、レーザ光源の数を増やすことなく波長の数を増やすことができる。

[0074]

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施の形態による半導体ウェ/研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。

【図2】多層配線パターン付ウェハ10上の同一配線/ターン位置を走査して得られる各光量信号の一例を示す模式図である。

【図3】本発明の第2の実施の形態による半導体ウェ/ 研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。

【図4】本発明の第3の実施の形態による半導体ウェ/研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。

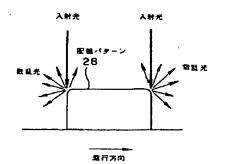
【図5】第3の実施の形態における共焦点光学系の動 説明図である。

【図6】本発明の第4の実施の形態による半導体ウェ/研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。

【図7】配線パターン28のエッジ部でのレーザ光60

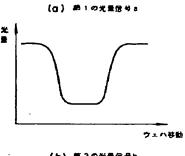
	散乱划	代態を示す模式図である。		29	下地面
	【図 8	B】(a)及び(b)は,多層配線パターン付ウェ		3 0	SiO ₂ 膜
	ハ10)上の同一配線パターン位置を走査して得られる各		3 1	配線パターン検出手段
	散乱光	2量信号の一例を示す模式図である。		3 2	層判定手段
	【図9】本発明の第5の実施の形態による半導体ウェハ			3 3	干涉光量抽出手段
	研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。			3 4	研磨終点検出手段
	【図10】本発明の第6の実施の形態による半導体ウェ			3 5	下層配線パターン
	ハ研磨終点検出装置の概略構成を示す図である。			3 7	単層配線パターン付ウェハ
	【図 1	1】従来の半導体ウェハ研磨終点検出装置の概略		4 1	第1の軸外楕円面鏡
	構成の)一例を示す図である。	10	4 2	第2の軸外楕円面鏡
	【符号	の説明】		43	第1のホトマル
	1	半導体ウェハ研磨終点検出装置		44	第2のホトマル
		検出穴		4 5	合焦度判定手段
		研磨盤		4 6	配線パターン位置特定手段
		研磨布		4 7	第1のレーザ光
		石英窓		4 8	第2のレーザ光
		レーザ光		5 1	第1のレーザ光源
		レーザ光源		5 2	第2のレーザ光源
	8	ビームエキスパンダ		53	第1のダイクロイックミラー
		対物レンズ	20	5 4	第2のダイクロイックミラー
	1 1	第1のビームスプリッタ		5 5	第4の集光レンズ
•	1 2	第2のビームスプリッタ		5 6	第4のPD
	1 3	第3のビームスプリッタ		5 7	第1の干渉光量抽出手段
	14	検出光軸		5 8	第2の干渉光量抽出手段
	15	千渉光量測定光軸		5 9	膜厚算出手段
	16	配線パターン検出光軸		10	- · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
	17	層判定光軸		a	第1の光量信号
	18	第1のピンホール		Ъ	第2の光量信号
	19 20	第2のピンホール	0.0	C	第3の光量信号
		最上層配線パターン	30	d	千渉光量値
	2122	第1の集光レンズ		e	第1の散乱光量信号
	23	第2の集光レンズ		f	第2の散乱光量信号
	24	第3の集光レンズ		g	第4の光量信号
	2 5	第1のPD 第2のPD		h	第1の千渉光量値
	26	第3のPD 第3のPD		i j	第2の干渉光量値
	28	R3のドロ 配線パターン		J	膜厚値
	20	印刷パングーン			•

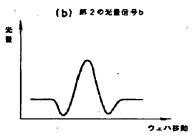
【図7】

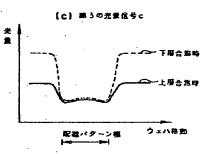


【図1】

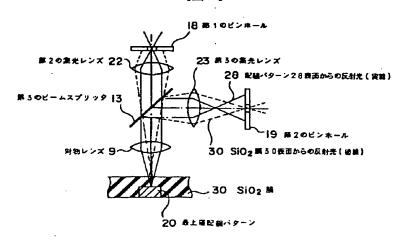
【図2】





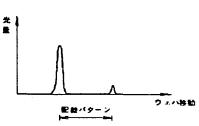


【図5】



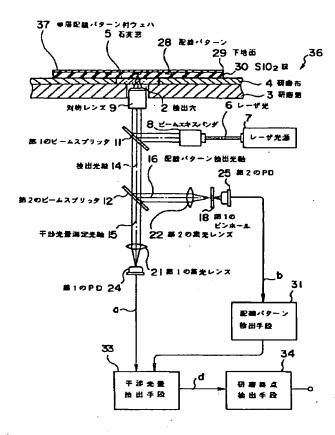
【図8】

(a) 無!の数以光葉信-9e

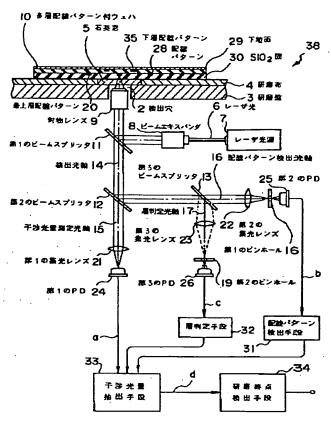


(b) 第2の数乱光数招号 f
光 量
クェハ移動配割パターン

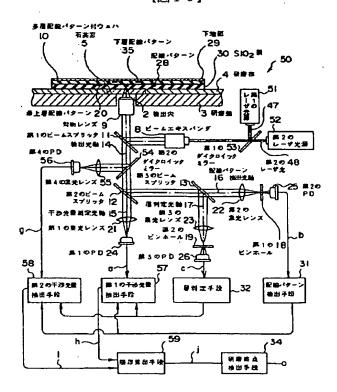
【図3】



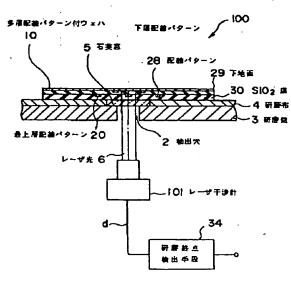
【図4】



【図10】

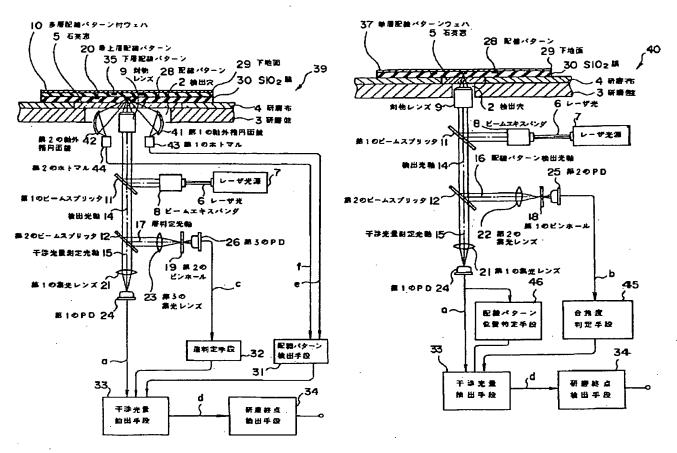


【図11】



[図6]

【図9】



フロントページの続き

(56)参考文献	特開	$\Psi 9 - 7985 (JP, A)$
	特開	平 $5-309558$ (JP, A)
	特開	$\Psi 4 - 255218$ (JP, A)
	特開	昭57-138575 (JP, A)
	特開	昭58-178526 (JP, A)
	特開	昭63-288650 (JP, A)
•	特開	平10-260015 (JP, A)
	特開	平10-29157 (JP, A)

(58)調査した分野(Int.Cl.⁷, DB名)

H01L 21/304 622

B24B 37/04

B24B 49/12

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

OTHER:

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.